### (19) 日本国特許庁 (JP)

①特許出願公開

# ⑫ 公開特許公報 (A)

昭59—81394

⑤ Int. Cl.³ C 10 M 1/10	識別記号	庁内整理番号 2115—4 H	④公開 昭和	59年(1984) 5 月11日
1/38 3/02		2115—4H 7144—4H	発明の数 審査請求	
3/48		7144—4H	舟追胡水 .	
				(全 6 頁)

50金属のプレス加工用潤滑剤

②特 願 昭57-191350

②出 願 昭57(1982)10月30日

②発 明 者 佐藤一雄

神戸市灘区八幡町2丁目13番3

号

⑫発 明 者 椎名章人

神戸市垂水区五色山7丁目3番 26号

①出 願 人 株式会社神戸製鋼所

神戸市中央区脇浜町1丁目3番

18号

⑪代 理 人 弁理士 安田敏雄

明 細 冉

1. 発明の名称

金属のブレス加工用稠滑剤

- 2. 特許請求の範囲
- 硫化油脂 20 ~ 50 多、リン系極圧剤 2~10 9、 残部油脂、その他の極圧剤、鉱油、活性剤等か らなる潤滑排剤に、下配の複合固形物を 1~40 多含有せしめ、かつ 40℃での重力粘度を40~80 00 cst に調整してなることを特徴とする金属の プレス加工用潤滑剤。

複合固形物は、硫化油脂 20 ~ 50 多 + アスファルト 1~10 多、又は有機モリフデン 20 ~ 50 多からなる主剤に対し、

黒鉛、ホウ酸ナトリウム、(ポリアミドイミ

ド+黒鉛)もしくは合成器母のうちから少なくとも一種選ばれる主として延性に優れた 5 μ以下の問形物と、

二硫化モリプデン、硫酸カルシウム、有機モリプデン粉、炭酸カルシウム、チツ化ホウ素もしくは酸化ビスマスのうちから少なくとも一種選ばれる主として転がり効果に優れた5 μ以下の問形物とを均一に混合してグリース状乃至団子状にし、これを乾燥後粉砕して粒度 5 ~ 150 μに調整してなる。

 有機モリプデンからなる潤滑蒸剤に、下記の 複合園形物を 1~40 多含有せしめ、かつ40℃で の重力粘度を 40 ~ 3000cst に調整してなることを特徴とする金属のプレス加工用潤滑剤。

黒鉛、二硫化モリプデン、ステアリン酸 A&、Ca、Na、硫酸カルシウム、銅粉、硫武粉、フッ化カルシウム、ホウ酸ナトリウム、(ボリア

特開昭59-81394(2)

ミドイミド+黒鉛)もしくは有機モリプデン粉のうちから少なくとも一種選ばれる主として耐圧性に優れた5 / 以下の固形物と、

黒鉛、ホウ酸ナトリウム、(ポリアミドイミド+黒鉛)もしくは合成雲母のうちから少なくとも一種選ばれる主として延性に優れた 5 μ以下の固形物と、

二硫化モリブデン、磷酸カルシウム、有機モリブデン粉、炭酸カルシウム、チッ化ホウ素もしくは酸化ビスマスのうちから少なくとも一種選ばれる主として転がり効果に優れた5ヶ以下の問形物とを均一に混合してグリース状乃至団子状にし、これを乾燥後粉砕して粒度5~150ヶに調整してなる。

#### 3. 発明の詳細な説明

本発明は金属材料の温間あるいは深絞り加工のような難成形の冷開鍛造加工に使用する耐熱、耐圧性に優れた潤滑剤の提供に関する。

金属材料を電気抵抗加熱、高周波加熱等の手段により予熱して連続的に温開鍛造を行う場合、従

対する感受性が増加しかつ製品寸法精度も悪くなる問題を抱える。さらに粉末問形成分を多くし使用量を増加することも考えられるが、潤滑コストの増加をきたすものとなる。

一方課級り加工のような難成形の冷間鍛造を行う場合では、従来その潤滑剤として、油脂、鉱油を主成分とし、これに耐圧、転がり効果を目的として粉末状の固形物、例えば黒鉛、二硫化モリプデン、ステアリン酸 Na、Al、Ca 等を単体で1~2種混合したものを用い、これをやはり鍛造値前乃至加工時に深終り加工材あるいはその他の難加工材に刷毛もしくはスプレー方式で塗布するのが通例である。

しかし、このような従来の潤滑剤を使用して深 絞り加工等を行つた場合では、上記粉末状の問形 物の存在にも拘らず、いずれにしても満足すさ 潤滑性能を得ることができないのが寒情である。 これは、例えば黒鉛、二硫化モリプデン等に1 ル 以下の枚径のものを使用した場合では、耐圧性に は良好であつても転がり効果が少なく、延性力が 来その稠滑剤としては、油脂、鉱油を主成分とし、これに耐熱効果を目的として粉末状の固形物、例えば黒鉛、二硫化モリブデン、ステアリン酸 Na、Al、Ca 等を単体で1~2種混合したものを用い、これを鍛造直前の被加工材に滴下あるいはスプレー方式で塗布するのが通例である。

しかし、このような従来の潤滑剤を使用する場合にあつては、粉末状の固形物を含有せしめたとしても、被加工材に付着したさい、加熱された材料熱によつてそれらの有効固形物成分が容易に分解してしまい(例えば無鉛では 800~500 で、二硫化モリブデンでは 250~450 で)、スケール状に変質して必要な温間鍛造時に耐圧、耐熱延性が発揮されない欠点があつた。このため、500 で以上の多発を免れず、工具寿命の延長を計れないことから余り実用化されていない寒情にある。

また調滑性の劣化を考慮して、潤滑量を多くすることも試みられたが、この場合では加熱材料の 温度が低下し、加工荷重が高くなるため、割れに

劣化するため焼付原因となり、一方 7 ~ 2 μ の粒 径のものを使用した場合では、転がり効果は大き い反而、製品の表面粗さを大きくする原因となつ ているためである。

上記のような実情に鑑み、本発明は金属材料を 温間鍛造する場合、並びに深絞り加工などの難成 形の冷間鍛造する場合のいずれにも使用できて、 各々の場合において優れた潤滑特性を発揮することができる新しいブレス加工用潤滑剤を提供せん とするものである。

特開昭59-81394(3)

前者の潤滑悲利を用いる場合では、そのベースの油脂量を 85 ~ 75 多程度に配合するのが好ましい。これは潤滑剤の粘度調節を行う上で、85 多以下ではその分離化油脂、核圧剤を増量しなければならずコスト高となり、一方 75 多を稼えると潤滑性が悪くなるなめである。

しかして、本発明に係る潤滑剤は上記潤滑基剤に対し、後に詳しく述べるような複合同形物を1~40を含有せしめ、かつ40ででの重力粘度を40~8000 cot(センチストークス)に調整して構成される

複合固形物の添加量を1~40 多の範囲とするのは、その下限以下では潤滑性能が余り改善されず、一方その上限を超えると粘度が高過ぎて寒質的に潤滑方法に困難をきたすためである。また潤滑剤の粘度を最終的に上記範囲に調整するのは、その下限以下では固形物が洗練し易くなり、一方その上限を強えると粘過ぎてグリースポンプや刷毛による流布しか行えなくなるためである。

次に本発明の潤滑剤を糶成する配合成分のうち

最も特徴的な複合固形物について説明する。

本発明で使用する複合調形物は、上記のような主剤各所定量に対して、次のような三種類の異なる性質を示す各 5 // 以下の間形物を均一に混合せしめ、グリース状乃至団子状に一旦成形した後、この粉末固形物を乾燥させ、さらにこれを粉砕し

て粒度 5~150μに調整したものからなる。

すなわち、用いられる固形物は、大概、(1)主として耐圧性に優れた 5 µ以下の固形物(以下単に A グループの固形物)、(I)主として延性に優れた 5 µ以下の固形物(以下単に B グループの固形物)、(II)主として転がり効果に優れた 5 µ以下の固形物)、(II)主として転がり効果に優れた 5 µ以下の固形物(以下単に C グループの局形物)に分別され、少なくとも A、B および C グループに属する固形物の一種が混合される。下記に各グループに属する固形物の具体例を、カッコ内に好ましい添加量を付して掲げる。

#### (I) A グループ

展鉛(1~30 %)、二硫化モリブデン(1~20 %)、ステアリン酸 Aℓ、Ca、Na(1~5%)、鍋粉(1~5%)、硫酸カルシウム(1~5%)、銅粉(1~5%)、硫黄粉(1~10 %)、フツ化カルシウム(1~5%)、ホウ酸ナトリウム(1~10%)、ポリアミド+黒鉛(1~10%)および有機モリブデン粉(1~5%)。

(N) B グループ

黒鉛、ホウ酸ナトリウム、ポリアミドイミド + 黒鉛等については、耐圧性と延性との複合特 性を具備しているため、上記の場合と兼用する ことができる。その他合成緊母(1~5 多)が 挙げられる。

#### (N) C グルーブ

二硫化モリプデン、硫酸カルシウム、有機モリプデン粉等については、耐圧性と転がり効果との複合特性を具備しているため、上記の場合と薬用することができる。その他炭酸カルシウム(1~10 多)、チッ化ホウ素(1~5 多)、酸化ビスマス(1~5 多)が挙げられる。

このような各グループに載する間形物の主剤に対する配合添加量は、加工内容によつて適宜に調整される。また各グループからの固形物の選択も、その固形物のもつ特性と加工に必要とされる潤滑特性を比較勘案して適宜になし得る。

なお、用いられる各間形物が5/以下のものであること、また複合固形物が最終的に粒度5~150 ルに調整されることの技術的意味については、後

### 特開昭59-81394(4)

の説明で明らかとされる。

次に、以上に脱明した本発明の禍滑剤をプレス加工に供した場合の作用効果について述べる。
(I) 源間へツディング加工、鍛造の場合

従来の単体の固形物を混入した潤滑剤では、500 で以上に加熱された被加工材に途布すると、材料 熱によつて加工開始前に分解してしまい、必要な 加工時にはその潤滑効果が減殺してしまうことは 先に述べた通りである。

これに対し、本発明の稠滑剤を使用した場合では、複合問形物を潤滑薬剤中に含有せしめ、これをスプレーあるいは刷毛による所望の遊布手はによる所望の遊布することができ、しかも複合問形物を含して砂で優れた5 / 以下の各種粉状 闘形物を含有にいいることから、被加工材に付着しても容易に分解することから、未だ有効成分たる複合固形物を含したなく、未だ有効成分たる複合固形物を含したないであることなができ、これによって非常に大きな稠滑性能の向上が計れるのである。

むしろ高温度範囲での稠滑効果に好ましい改善が 得られるものと考えられる。

(11) 深 絞 り 加 工 や 難 成 形 の 冷 間 鍛 造 の 場 合

従来の単体の関形物を使用した潤滑剤を用いて、 例えば深絞り加工した場合では、耐圧力性が強く、 延性が必要とされることから、その深絞り寸法は 制限される。

しかし、本発明に係るところの耐圧力に優れた 複合樹形物を本来の深絞り用潤滑剤に混入した潤 滑剤を、スプレーあるいは刷毛等で被加工材に途 布して使用すると、5~150 μの複合問形物中に は耐圧力、延性に優れた5 μ以下の各種間形物が 含有されていることから、表面粗さを損なうこと なく加工できるようになり、その深絞り骨も各種 の異なつた特性を具備する間形物の協同作用によ つて大きくすることが可能である。

〔複合固形物の混合例〕

すなわち、本発明で特に 5 ~ 150 μの複合 励形物を用いる理由は、5 μ以下までそれを粉砕すると、5 μ以下の複合 固形物が容易に単体化し、企図する複合効果が持続できなくなるためである。また上限を 150 μにしているのは、余り大き過ぎると凋滑 基剤 および グリース と混合しても分離し易く、これを塗布すると成形 金型 に多量に付済し、製品寸法精度に悪影響をきたしはじめるためである。

ところで、本鉛明で使用する複合固形物の粒度は5~150 μと普通の凋滑剤では考えられない程に大きいものである。しかし、複合固形物内に含有させている個々の固形物粉末は、その粒度が5 ル以下の小さなものであるため、粒底 5 ~ 7 ル程度の無鉛を潤滑削に使用した場合のような表面粗さに与える悪影響は認められず、かつ又工具と材料との様耗および圧力に対しては、5~150 μの粒度が熱による分解、あるいは圧力により分解され、耐熱、耐圧、延性および転がり効果に優れた各種固形物が工具面に圧着して広がることから

硫化油脂 80 多、アスファルト 8 多を主剤とし、 これに下記に掲げる各 5 µ以下の粉末固形物を均 一に混入し、グリース状あるいは例子状の粉末固 形物を作つた。

器鉛20g(耐圧、延性)二硫化モリプデン20g(耐圧、転がり)ポリアミドイミド+黒鉛 10g(耐圧、延性)炭酸カルシウム5g(転がり)ホウ酸ナトリウム5g(耐圧、延性)その他2g

この粉末周形物を乾燥した後、粉砕機により粒 度 5 ~ 150 μに調節し、複合周形物を得た。

次に、この複合問形物を用いた木発明稠滑剤の 成分権成例を掲げる。

く成分構成例1>

硫化油脂 80%
 リン系極圧剤 5%
 油脂 35%
 複合固形物 80%

く成分セ成例2>

有機モリプデン 95% 複合問形物 5%

く成分構成例3>

なお、上記成分概成例 1 、 2 、 8 に掲げるものは、最終的に 40 ℃ における網滑剤粘度を 440 cst に調整したものである。

しかして、上記のような成分構成例の稠滑剂を 加工に使用した場合の具体的契施例を掲げる。

#### 寒 施 例 I

この実施例は下記第1表に示す化学成分の高Mm 網素材を、M10のポルトに温間ヘッデイング加工するさい、稠滑剤として上記構造例1のものを使用した場合の例である。すなわち、下記第1表の

長時間ヘッディングが出来なかつたが、潤滑特性 である潤滑剤の競付は認められなかつた。

#### **築施例2**

この実施例は下記第2表に示す化学成分のオーステナイトステンレス鋼(SUSXM-7)を、M10のボルトに温間ヘッデイング加工するさい、上記機成例2のものを潤滑剤として使用した場合の例である。

第2表 供試材化学成分(wt%)

[	鋼種	С	Si	Mn	Ní	Cr	Cu	
	SUS×M−7	0.0 3	0.0 2 5	0.66	9.4 7	1 7.7	2.9 4	١

このさいの加工荷重を第2図に示す。この図から明らかなように、複合固形物を含有しない有機モリプデンのみからなる稠滑剤を使用した場合では、800℃でポルト首下部に燃付を発生するのに対し、木発明の潤滑剤を使用した場合では、550℃でも競付の発生は認められなかつた。

### 寒施例8

この寒施例は下記第8表に示す化学成分の炭素

高 Mn 鋼を 10.8 g に 熱間圧延し、 さらに 9.86 g にスキンパスした材料を繋材とし、これに所定の潤滑剤を塗布して M10 のアプセットボルトを温間ヘッデイングした。

第1表 供試材化学成分(wt%)

鏑 積	С	នរ	Mn	Cr
14Mn2Cr網	0.6 5	0.6 5	1 4.0	2.5

このさいの加工荷重を従来の潤滑剤を使用す. る場合と比較して第1図に示す。この図から明らかなように、複合固形物を含布している本発明の 潤滑剤を使用した場合では、加工荷重が低く、かつ高温における焼付も無い。

この実施例から明らかとされるように、本発明の複合問形物を含有している潤滑剤では、750~800℃での温間ヘンデイングにおいて、他の潤滑剤よりも加工荷重が低くなり、加工性が良好なことが判る。また館付の有無を確認するため、予熱温度を800~850℃にして混問ヘンデイングした。この場合では、潤滑剤以外のトラブルに起因して

の (AISI1027) を、M10のボルトに温間ヘッディング加工するさい、上記構成例 8 のものを潤滑・剤として使用した場合の例である。

第 8 表 供試材化学成分(wt%)

Ī	鋼 種	С	81	Мп	P	ន
	AISI 1027	0.2 5	0.3 2	1.5 1	0.017	0.015

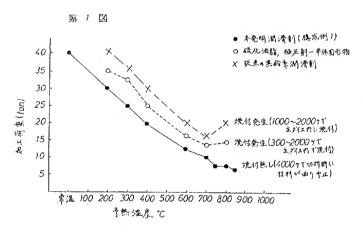
このさいの加工荷重を第8図に示す。この場合についても、間形物を複合間形物の形態で含有していない従来の稠滑剤では、800でで糖付を発生しているのに対し、本発明の稠滑剤を使用した場合では、900での予熱温度でも糖付の発生は認められたかつた。

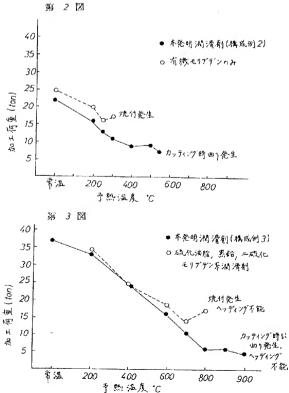
 開鍛造や深終り加工のような難成形の冷開鍛造加工のいずれに対しても有効に利用できて、その複合問形物のもつ優れた潤滑特性にもとづき、加工研重を低減しつつ焼付を防止できると同時に、製品の表面粗さ、寸法精度に悪影響を与えることのないのが特徴である。

#### 4. 図面の簡単な説明

第1図は木発明に係る潤滑剤を用いて温間ヘッデイング加工した場合の潤滑性能を示す図である。 第2図と第3図は本発明に係る他の潤滑剤を用いて同じく温間ヘッデイング加工した場合の各潤滑性能を示す図である。

特 許 出 頭 人 株式会社神戸製鋼所 代 理 人 弁理士 安 田 敏 維管





**DERWENT-ACC-NO:** 1984-155146

DERWENT-WEEK: 198425

COPYRIGHT 2009 DERWENT INFORMATION LTD

TITLE: Lubricant prepn. for press-

> working of metals by mixing solid contq., e.q, organo

molybdenum cpd. with base

lubricant and adjusting

kinematic viscosity at 40 deg.

C to 40-3000 C

INVENTOR: SATO K; SHIINA A

PATENT-ASSIGNEE: KOBE STEEL LTD[KOBM]

**PRIORITY-DATA**: 1982JP-191350 (October 30,

1982)

PATENT-FAMILY:

PUB-NO PUB-DATE LANGUAGE

JP 59081394 A May 11, 1984 JA

## APPLICATION-DATA:

	-				V(						<b>∆</b> [												ΔP	-			$\sim$		 ΑI	-	~~			
*****		88 B			NII.					****	4 W 1		68 RP	-					*****				A	8		- 1			$\Delta$				******	
		•					•••••	•••••									•••••			•••••						····	•		 7.71					
*****												*****											******					*****	*****					
																										*****		******	 ******		••••••			
******		****			*****											****													******					
											)E	e Se con.	y an	0 00 T	or solde		10/6	60 V K											D)	7 10 R	a biora			
*****		****			*****					****	W 6 L	100			8 88														8 HH Y	2.368	88 . F			
															444.4																			
98888					******	*****						*****				*****			*****											*****				
		-										/ · · · ·													$\sim$									
*****	:: t:::	<u>.</u>			******					······································	<b>\ 1</b> <i>i</i>				*****							*****	9						1 . 1 .	· ·		h		
	T										V/	··/~\	****											( )	/ t				<b>171</b>			・レンて		
												*****																						
					*****																													
		$\sim$	$\sim$ $\epsilon$	¬ ·		39	- /1	72															_9	- 1 · ·	വ				$\sim$ $^{\circ}$	<b>.</b>		7 (	$\neg$	· ^ ·
			L::1::2	×		$\sim$	Z.	- Z-A - :																		* I							-A:⊃+	
	J.	٠,	$\mathbf{v}$	ت اب			··I	T T :															بر ن	L	<b>.</b>	ノレ			~ ·	<b>.</b> .		1	<i>,</i>	

## INT-CL-CURRENT:

TYPE	IPC DATE
CIPP	C10M169/04 20060101
CIPN	C10N10/02 20060101
CIPN	C10N10/04 20060101
CIPN	C10N10/06 20060101
CIPN	C10N10/12 20060101
CIPN	C10N20/02 20060101
CIPN	C10N20/06 20060101
CIPN	C10N30/00 20060101
CIPN	C10N30/06 20060101
CIPN	C10N40/24 20060101
CIPN	C10N50/04 20060101
CIPN	C10N50/10 20060101
CIPN	C10N60/10 20060101

ABSTRACTED-PUB-NO: JP 59081394 A

## BASIC-ABSTRACT:

(1) Lubricant is prepd. by mixing 1-40 wt.% cpd. solid (A) with a base lubricant consisting of 20-50 wt.% sulphurised oil, 2-10 wt.% phosphorus contg. extreme pressure withstanding agent, and residual wt.% of fat (or oil), another extreme pressure agent, mineral oil, or surfactant, etc. and adjusting its kinematic viscosity at 40 deg.C to 40-3000 cSt.

(A) consists of (i) a base material consisting of 20-50 wt.% sulphurised oil and 1-10 wt.% asphalt, or 20-50 wt.% organomolybdenum cpd., (ii) solid materials having no more than 5 particle size selected from graphite, MoS2, Al stearate, Ca, Na, CaSO4, Cu powder, S powder, CaF2, sodium borate, a mixt. of polyamideimide and graphite, and powder of organomolybdenum cpd., (iii) solid material having no more than 5 microns particle size selected from graphite, sodium borate, a mixt. of polyamideimide, and synthetic mica, and (iv) solid materials having no more than 5 microns particle size selected from MoS2, CaSO4, powder of organomolybdenum cpd., CaCO3, boron nitride, and bismuth oxide, uniformly mixed, dried and crushed to 5-150 microns to give grease-like prod. or lump.

Cold forging is possible using the lubricant. The load during the work is reduced, burning is inhibited, and there are no adverse effects on the surface roughness or accuracy of the dimensions.

TITLE-TERMS: LUBRICATE PREPARATION PRESS WORK
METAL MIX SOLID CONTAIN ORGANO
MOLYBDENUM COMPOUND BASE ADJUST
KINEMATIC VISCOSITY DEGREE

DERWENT-CLASS: A97 E19 E37 H07 M21

### CPI-CODES:

A03-C03; A05-F; A05-J01; A12-W02A; E05-B03; E05-M; E31-F04; E31-N04; E31-Q; E34-D02; E35-M; E35-Q; H07-A; H07-B; H08-D; M21-B03;

### CHEMICAL-CODES:

Chemical Indexing M3 \*01\*
Fragmentation Code C106 C810
M411 M782 Q416 Q466 R024 R036

Chemical Indexing M3 \*02\*
Fragmentation Code A542 A940
C116 C540 C730 C801 C802 C803
C804 C805 C806 M411 M782 Q416
Q466 R024 R036

Chemical Indexing M3 \*03\*
Fragmentation Code A313 A960
C710 J0 J011 J1 J171 M225 M231
M262 M281 M320 M411 M510 M520
M530 M540 M620 M630 M782 Q416
O466 R024 R036

Chemical Indexing M3 \*04\*
Fragmentation Code A220 A940
C108 C316 C540 C730 C801 C802
C803 C804 C805 M411 M782 Q416
Q466 R024 R036

Chemical Indexing M3 \*05\* Fragmentation Code C116 C810 M411 M782 Q416 Q466 R024 R036

Chemical Indexing M3 \*06\*
Fragmentation Code A220 A940
C009 C100 C730 C801 C803 C804

C805 C806 C807 M411 M782 Q416 Q466 R024 R036

Chemical Indexing M3 \*07\*
Fragmentation Code A111 A940
B105 B713 B720 B803 B833 C108
C802 C803 C804 C805 C807 M411
M782 Q416 Q466 R024 R036

Chemical Indexing M3 \*08\*
Fragmentation Code A220 A940
C106 C108 C530 C730 C801 C802
C803 C805 C807 M411 M782 Q416
Q466 R024 R036

Chemical Indexing M3 \*09\*
Fragmentation Code B105 B720
B730 B803 B831 C107 C800 C802
C803 C804 C806 C807 M411 M782
Q416 Q466 R024 R036

Chemical Indexing M3 \*10\*
Fragmentation Code A383 A940
C108 C550 C730 C801 C802 C803
C804 C805 C807 M411 M782 Q416
O466 R024 R036

Chemical Indexing M3 \*11\*
Fragmentation Code A103 A111
A119 A212 A220 A313 A426 A940
B114 B701 B712 B720 B831 C009
C100 C101 C108 C802 C803 C804
C805 C807 M411 M782 Q416 Q466
R024 R036

UNLINKED-DERWENT-REGISTRY- ; 1278U ; 1432U ; NUMBERS: 1501U ; 1529U ; 1725U ; 1767U ; 1778U ; 1819U ; 1893U ; 1952U

## POLYMER-MULTIPUNCH-CODES-AND-KEY-SERIALS:

**Key Serials:** 0004 0016 0020 0231 1283

1285 1983 2707

Multipunch Codes: 038 04- 141 151 251 27- 644

684

## SECONDARY-ACC-NO:

CPI Secondary Accession Numbers: 1984-065447